# This Page Is Inserted by IFW Operations and is not a part of the Official Record

# BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images may include (but are not limited to):

- BLACK BORDERS.
- TEXT CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
- FADED TEXT
- ILLEGIBLE TEXT
- SKEWED/SLANTED IMAGES
- COLORED PHOTOS
- BLACK OR VERY BLACK AND WHITE DARK PHOTOS
- GRAY SCALE DOCUMENTS

## IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning documents will not correct images, please do not report the images to the Image Problem Mailbox.

(11)Publication number:

11-126620

(43)Date of publication of application: 11.05.1999

(51)Int.CL

H01M 8/02

(21)Application number: 09-289633

(71)Applicant:

**TOYOTA CENTRAL RES & DEV LAB INC** 

(22)Date of filing:

22.10.1997

(72)Inventor:

**NONOYAMA FUMIO** 

SUZUKI KENICHI **ABE KATSUJI** 

ASAOKA MASAHIKO

#### (54) SEPARATOR FOR FUEL CELL

#### (57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a separator for a fuel cell excellent in current collecting performance in a use environment and offering no cost problem, by using a metallic material excellent in workability as a base material. SOLUTION: A separator for a fuel cell constituting a solid high-polymer type fuel cell comprises a material made by applying a coating layer composed of Sn, an Sn-containing alloy, an Sn-containing compound, RuO2, IrO2, MnO2, or WC on a surface of a metallic material excellent in corrosion resistance. Because the metallic material is used as a base material, separator press forming workability is excellent and an oxide film formed on the Sn-containing coating layer during use is high in electroconductivity, and current collecting performance is prevented from lowering during use.

#### **LEGAL STATUS**

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998,2000 Japan Patent Office

#### (19)日本国特許庁 (JP)

### (12) 公開特許公報(A)

#### (11)特許出願公開番号

### 特開平11-126620

(43)公開日 平成11年(1999)5月11日

(51) Int.Cl.<sup>6</sup>

H01M 8/02

識別記号

FΙ

H 0 1 M 8/02

В

審査請求 未請求 請求項の数1 OL (全 11 頁)

(21)出願番号

特願平9-289633

(22)出願日

平成9年(1997)10月22日

(71)出顧人 000003609

株式会社豊田中央研究所

愛知県愛知郡長久手町大字長湫字横道41番

地の1

(72)発明者 野々山 史男

愛知県愛知郡長久手叮大字長湫字横道41番

地の1株式会社豊田中央研究所内

(72)発明者 鈴木 巌一

愛知県愛知郡長久手町大字長湫字橫道41番

地の1株式会社豊田中央研究所内

(74)代理人 弁理士 大川 宏

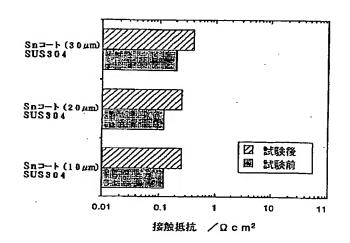
最終頁に続く

#### (54) 【発明の名称】 燃料電池用セパレータ

#### (57) 【要約】

【課題】加工性に優れた金属材料を基材とし、使用環境下での集電性能に優れ、かつ、コスト的に問題のない燃料電池用セパレータを提供する。

【解決手段】固体高分子型燃料電池を構成する燃料電池 用セパレータであり、耐食性に優れた金属材料の表面に Sn、Snを含有する合金、またはSnを含有する化合 物からなる被覆層を有する材料にて構成する。基材が金 属材料であるため、セパレータをプレス形成する加工性 に優れ、かつ、使用中に形成されるSn成分被覆層の酸 化膜は電気伝導性が高くて、使用中での集電性能に低下 が防止される。



10



#### 【特許請求の範囲】

【請求項1】固体電解質を両側から挟持する各電極に接触して配置されて該電極との間に供給ガスのガス通路を形成する、集電性能を備えた燃料電池用セパレータであり、耐食性に優れた金属材料の表面にSn、Snを含有する合金、Snを含有する化合物、RuO2、IrO2、MnO2またはWCからなる被覆層を有する材料にて構成されていることを特徴とする燃料電池用セパレータ。

#### 【発明の詳細な説明】

#### [0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、燃料電池用セパレ ータに関する。

#### [0002]

【従来の技術】燃料電池用セパレータは、固体高分子型燃料電池を構成する構成部材であり、固体電解質を両側から挟持する各電極に接触して配置されて、該電極との間に燃料ガス、酸化剤ガス等の供給ガス通路を形成するもので、電極と接触して電流を導出する集電性能を備えている。

【0003】かかるセパレータは、特開平4-95354号公報、特開平8-222237号公報等に示されているように、一般には、緻密カーボングラファイト、またはSUS、Ti、Cu、Al等の金属材料にて構成される。

#### [0004]

【発明が解決しようとする課題】ところで、緻密カーボングラファイトにて構成されるセパレータは、集電性能が高く、かつ長期間の使用によっても高い集電性能が維持されることから、集電性能の観点からは優れたセパレータということができる。しかしながら、セパレータの電極に対向する面には、ガス通路を形成するための通路形成性能を付与すべく多数の突起部、構部等が形成される。しかし、緻密カーボングラファイトは非常に脆い材料であることから、セパレータの表面に多数の突起部や構部を形成すべく切削加工等の機械加工を施すことは容易ではなく、加工コストが高くなるとともに量産が困難であるという問題がある。

【0005】一方、上記したごとき金属材料にて構成されるセパレータにおいては、緻密カーボングラファイトに比較して金属材料が強度、延性に優れていることから、ガス通路の通路形成性能を付与すべく多数の突起部や溝部を形成するプレス加工が可能であって、加工コストが低く量産も容易であるという利点がある。しかしながら、金属材料は、セパレータの使用環境の下では、その表面に酸化膜が生成され易く、生成された酸化膜の電極との接触抵抗が大きくてセパレータの集電性能を低下させるという問題がある。

【0006】これらの問題に対処すべく、セパレータの 構成材料として、加工性に優れた金属材料の表面に、電 気伝導性に優れたカーボングラファイトをコーティング した材料を採用することが提案されている。また、電気 伝導性に優れた A u 等の金属材料をコーティングすることが考えられる。しかしながら、金属材料を基材とする 前者の材料は、基材に対するコーティング材料の気密 性、密着性に信頼が欠けるとともに処理コストにも問題 がある。また、後者の材料はコーティング材料が高価である点に問題がある。

【0007】従って、本発明の目的は、加工性に優れた 金属材料を基材とし、使用環境下での電気伝導性に優 れ、かつ、コスト的に問題のない燃料電池用セパレータ を提供することにある。

#### [0008]

【課題を解決するための手段】本発明は燃料電池用セパレータ、特に、固体電解質を両側から挟持する各電極に接触して配置されて該電極との間に供給ガスのガス通路を形成する、集電性能を備えた燃料電池用セパレータであり、耐食性に優れた金属材料の表面にSn、Snを含有する合金、Snを含有する化合物、RuO₂、IRO₂、MnO₂、左はWCからなる被覆層を有する材料にて構成されていることを特徴とするものである。

#### [0009]

【発明の実施の形態】本発明に係るセパレータは、耐食性に優れた金属材料を基材とするものであり、かかる金属材料としては、SUS、Ti、Cu、Al、これらの合金等を挙げることができる。また、本発明に係るセパレータを構成する被覆層は、Sn、Snを含有する合金、Snを含有する化合物、RuO1、IrO1、MnO1またはWCである。

【0010】Snを含有する合金としては、Sn-Ni、Sn-Fe、Sn-Ti等を挙げることができる。またSnを含有する化合物としては、SnOzを挙げることができる。酸化物としては他にRuOz、IrOz、MnOz、WC等を挙げることができる。これらは、単独であっても併用されてもよい。本発明に係るセパレータを構成する被覆層は、一般には上記した各材料を基材の表面にコーティングして形成されるが、これらの材料をコーティングするに先だって、基材の表面に他の材料をコーティングしておくことができる。例えば、基材の表面にSnをコーティングするに先だって、基材の表面にSnをコーティングするに先だって、基材の表面にSnをコーティングするに先だって、本材の表面にSnをコーティングするに先だって、本材の表面にSnをコーティングするに先だって、本材の表面にSnをコーティングするに先だって、本材の表面にSnをコーティングするに先だって、本材の表面にSnをコーティングするに先だって、本材の表面にSnをコーティングもことができる。コーティング手段としては、鍍金、クラッディング、イオンプレーティング、途布等の手段を採用することができる。

【0011】また、本発明に係るセパレータにおいては、基材の表面に被覆層を形成した後にSnの融点以上の温度で加熱すること、基材の表面に被覆層を形成した材料をセパレータの形状にプレス成形した後にSnの融点以上の温度で加熱することができる。さらにまた、本発明に係るセパレータにおいては、基材の両面に被覆層を形成した材料をセパレータの形状にプレス成形した

50

後、燃料ガス側、酸化剤ガス側セパレータを重合してSnの融点以上の温度で加熱することにより、両セパレータをSnを介して互いに接合してこれら両者間に冷却用の水路を有する構造とすることができる。

#### [0012]

【発明の作用・効果】本発明が適用対象としている燃料電池用セパレータにおいては、該セパレータがSUS、Ti、Cu、A1等の金属材料のみからなる場合には、燃料電池の運転時、電極との接触部は高温の水蒸気が形成する酸化雰囲気に曝されるため、当該接触部位に酸化 10膜が形成される。このため、セパレータは接触抵抗を増加させて集電効率を低下させることになる。

【0013】これに対して、本発明に係るセパレータは、耐食性の金属材料を基材とし、その表面にSn、Snを含有する合金、Snを含有する化合物、RuOι、IrOι、MnOιまたはWCからなる被覆層を備えたものである。Sn、Snを含有する合金はそれ自体電気伝導性が高く、かつ、たとえ酸化して酸化物となっても電気伝導性の低下は極めて小さいことから、燃料電池の運転中に接触抵抗を増加させることはほとんどなく、高い集電効率を保持する。また、Snを含有する化合物、RuOι、IrOι、MnOιおよびWCは既に酸化された状態で高い電気伝導性を持つ。このため、燃料電池の運転中に接触抵抗を増加させることはほとんどなく、高い集電効率を保持する。

【0014】Sn、Snを含有する合金、またはSnを含有する化合物、RuO2、IRO2、MnO2およびWCは、鍍金、クラッディング、イオンプレーティング、塗布等の手段にて、基材の表面に対して容易に、かつ安価にコーティングすることができる。また、コーティングでより形成される被覆層は気密性および密着性ともに良好であって基材表面から剥離するおそれはすくない。【0015】

【試験例】本発明が適用対象とする燃料電池用セパレータを構成する各種の金属材料からなる薄板について、水蒸気雰囲気に暴露した場合の接触抵抗に対する影響の有無を知るべく本発明に係るセパレータの構成材料を形成し、また、本発明に係るセパレータを構成部材とする固体高分子型燃料電池を構成してその電池特性についての検討を行った。

(試験例1)本試験例では、セパレータとして一般に使用されている金属材料であるTi、Al、Cu、SUS316、SUS304からなる薄板、SUS304製薄板の表面にカーボングラファイトをコーティングしてなる薄板、緻密カーボングラファイトからなる板をそれぞれ作製して、これらの薄板および板を80℃で湿度100%の水蒸気雰囲気に96時間暴露し、これらの薄板および板における水蒸気雰囲気での暴露の前後の接触抵抗を測定した。得られた結果を図1のグラフに示す。

【0016】図1の結果を参照すると、Ti、Al、C 50

u、SUS316、SUS304からなる薄板では、接触抵抗は、水蒸気に暴露する以前においては比較的小さいが、水蒸気雰囲気に暴露すると著しく増加することが認められる。これは、水蒸気が酸化性雰囲気であることから薄板表面に酸化膜が生成され、酸化膜の生成に起因して接触抵抗が大幅に増加しているものと理解される。従って、これらの薄板を構成材料とするセパレータにおいては、燃料電池の運転中に接触抵抗が増加して集電効率が著しく低下する。

【0017】これに対して、SUS304製薄板の表面にカーボングラファイトをコーティングしてなる薄板、緻密カーボングラファイトからなる板では、接触抵抗は、水蒸気雰囲気に暴露する以前においては小さく、水蒸気雰囲気に暴露してもほとんど変化しないことが認められる。従って、これらの薄板を構成材料とするセパレータにおいては、燃料電池の運転中も接触抵抗の増加が少なくて高い集電効率を保持する。

(試験例2)本試験例では、セパレータとして一般に使用されている金属材料であるSUS304の薄板を基材としている。そして、この基材の表面にSnをクラッディングによりコーティングして形成している。Sn成分の被覆層の厚さは、 $30\mu$ m、 $20\mu$ mおよび $10\mu$ mとして薄板をそれぞれ作製した。これらの薄板を80 で湿度100%の水蒸気雰囲気に96時間暴露し、これらの薄板における水蒸気雰囲気での暴露の前後の接触抵抗を測定した。得られた結果を図20グラフに示す。

【0018】図2の結果を参照すると、Sn成分の被覆層を有する薄板では、Ti、Al、Cu、SUS316、SUS304からなる薄板に比較して、水蒸気雰囲気に暴露する以前での接触抵抗は著しく小さく、かつ、水蒸気雰囲気に暴露した後における接触抵抗の増加は極めて小さいことが認められる。従って、これらの薄板を構成材料とするセパレータにおいては、燃料電池の運転中も接触抵抗の増加が少なくて高い集電効率を保持する

【0019】なお、本試験例では、SUS304の薄板である基材の表面に耐食性に優れ、かつ電気伝導性が高いSnO2、RuO2、IrO2、MnO2、WCをそれぞれイオンプレーティングによりコーティングしてなる、40 厚さ2μm~10μmの被覆層を有する薄板をそれぞれ作製した。そして上記と同様の水蒸気雰囲気に暴露する試験を試みたところ、いずれの薄板も、水蒸気雰囲気に暴露する以前での接触抵抗が著しく小さいことは勿論のこと、水蒸気雰囲気での暴露後の接触抵抗の増加は極めて小さいことが認められた。

(試験例3) 本試験例では、セパレータとして一般に使用されている金属材料である SUS 304の薄板を基材として、この基材の表面にSnをクラッディングによりコーティングしてなる、厚さ  $30\mu$ m、 $20\mu$ m、 $10\mu$ mのSn成分の被覆層を有する薄板、および、SUS

10

304の薄板を基材としその表面に厚さ $2\mu$ mのNi 鍍 金を施した後Ni 鍍金層の表面にSnをクラッディングによりコーティングしてなる、厚さ $30\mu$ m、 $20\mu$ m、 $10\mu$ mのSn成分の被覆層を有する薄板をそれぞれ作製した。そしてこれらの薄板を非酸化性雰囲気にて250℃で1時間加熱処理した。

【0020】加熱処理された各薄板を80℃で湿度100%の水蒸気雰囲気に96時間暴露し、これらの薄板における水蒸気雰囲気での暴露の前後の接触抵抗を測定した。得られた結果を図3のグラフに示す。これらの結果を参照すると、これらの薄板における接触抵抗は、Sn成分の被覆層を有する実施例2に示す薄板に比較して同等またはそれより低く、かつ、水蒸気雰囲気に暴露した後における接触抵抗の増加は極めて小さいことが認められる。従って、これらの薄板を構成材料とするセパレータにおいては、燃料電池の運転中も接触抵抗の増加が少なくて高い集電効率を保持する。

【0021】特に、SUS304の薄板状基材の表面に厚さ $2\mu$ mのNi鍍金を施した後にNi鍍金層の表面に厚さ $10\mu$ mのSn成分の被覆層を形成してなる薄板においては、水蒸気雰囲気での暴露の前後共に、試験例1に示す緻密カーボングラファイトと同等の接触抵抗を示すことが認められる。なお、上記した加熱処理は非酸化雰囲気中で行っているが、通常の酸化雰囲気で加熱処理を行ってもよい。この場合には、基材を被覆する被覆層の表面に酸化膜が生成されるため、生成された酸化膜を除去するようにすることが好ましい。

(試験例4)本試験例では、SUS304の薄板状基材の表面に厚さ10μmのSn成分の被覆層を形成してなる薄板、およびSUS304の薄板状基材の表面に厚さ2μmのNi鍍金を施した後にNi鍍金層の表面に厚さ10μm、30μmのSn成分の被覆層を形成してなる薄板を非酸化性雰囲気にて250℃で1時間加熱処理したものについて、被覆層の断面組織の変化、および被覆層のX線回析を行った。その結果を、図4~図8に示す。

【0022】図4は、SUS304の薄板状基材の表面に厚さ $10\mu$  mのSn 成分の被覆層を形成してなる薄板の加熱処理前後における断面組織の光学顕微鏡写真を示す。図5は同薄板の加熱処理後における被覆層のX線回析のチャートを示している。この断面組織を参照すると、250 C での加熱処理により明らかな組織変化が認められ、この組織を分析した結果Sn-Fe化合物であることが確認された。

【0023】図6は、SUS304の薄板状基材の表面に厚さ2μmのNi鍍金を施した後にNi鍍金層の表面に厚さ10μmのSn成分の被覆層を形成してなる薄板の加熱処理前後における断面組織の光学顕微鏡写真を示す。図7は同薄板の加熱処理後における被覆層のX線回析のチャートを示している。この断面組織を参照する

と、250℃での加熱処理により明らかな組織変化が認められ、この組織を分析した結果Sn-Ni化合物であることが確認された。

【0024】図8は、SUS304の薄板状基材の表面に厚さ $2\mu$ mのNi鍍金を施した後にNi鍍金層の表面に厚さ $30\mu$ mのSn成分の被覆層を形成してなる薄板の加熱処理後の断面組織の光学顕微鏡写真を示している。この被覆層を分析した結果、被覆層に中にSn-Ni化合物が生成していることが確認された。但し、組織の表面にはSnが残留していることが確認され、かかる加熱処理後の薄板の接触抵抗は、表面の残留Snに起因して、加熱処理前の薄板と同程度であるものと認められる。従って、Snのコーティング量があまりに多いと、加熱処理をしても表面にSnが残留して加熱処理の効果が期待できない。

【0025】以上の結果から、SUS 304の薄板状基材の表面にNiをコーティングした後にNi層の表面にSn成分の被覆層を形成する場合に、加熱処理効果を期待するには、Sn成分の被覆層は厚さが $10\mu$ m以下であることが好ましい。この場合、Ni層は厚さが $2\mu$ m~ $10\mu$ mの範囲であることが好ましい。Ni層の厚さが $2\mu$ m未満である場合には、加熱処理後、表面に残留するSnの割合が高くなり、加熱処理の効果が期待できない。また、Ni層の厚さが $10\mu$ mを越える場合には、コスト上不利であるとともに、セパレータの形状にプレス成形する際に支障を生じるおそれがある。

【0026】なお、SUSの薄板状基材に換えて、Ti等の金属材料を採用する場合も同様であり、また、SUS304の薄板状基材の表面にSn成分の被覆層を形成する場合に加熱処理効果を期待するには、Sn成分の被覆層は厚さが $5\mu$ m以下であることが好ましい。なぜなら、 $5\mu$ m以上では加熱処理後に残留するSnの割合が多くなるため、生成したSn-Ti化合物の接触抵抗を下げるという特性が十分に活かされない。

(試験例5)本試験例では、SUS304およびTiの薄板状基材(厚さ0.1mm~0.3mm)の表面、または、同表面にNiをコーティングした後にNi層の表面にSn成分の被覆層を形成した薄板を、被覆層側が多数の突起を有する電極接触側となるように、燃料電池用セパレータの形状にプレス成形した。次いで、プレス成形した薄板を、非酸化雰囲気の下でSnの融点以上の温度にて加熱処理して燃料電池用セパレータを形成した。

【0027】得られたセパレータには、電極接触側の表面にSn-Fe化合物、Sn-Ti化合物、Sn-Ni化合物等が存在していることが確認された。なお、上記したプレス成形は、上下両型を有する通常の成形金型を使用する成形手段で十分であり、また、上型、下型のいずれかを用いて液圧成形する成形手段でもよい。プレス成形においては、Sn成分の被覆層が展伸性に富むた

50 め、同被覆層は変形の厳しい突起部の近傍においても基

40

, 🔵

材の表面を覆っていて、基材表面からの剥離は認められない。

(試験例6)本試験例では、SUS304およびTiの薄板状基材(厚さ0.1mm~0.3mm)の両面、または、同両面にNiをコーティングした後にNi層の表面にSn成分の被覆層を形成した薄板の両面を、多数の突起を有する電極接触側となるように燃料電池用セパレータの形状にプレス成形して、燃料ガス側セパレータ用および酸化剤ガス側セパレータ用の薄板を形成した。次いで、これら両薄板を重合して非酸化雰囲気の下でSnの融点以上の温度にて加熱処理して、Snを介して両薄板が互いに接合された燃料ガス側セパレータと酸化剤ガス側セパレータが一体のセパレータを形成した。

【0028】得られたセパレータにおいては、両薄板の接合部間に冷却用の水路を有する構造に構成することができ、かかる構成とすることにより、燃料電池用セパレータのコストの低減と、燃料ガス側および酸化剤ガス側セパレータ間の導電性の向上を図ることができる。なお、かかるセパレータにおいては、電極接触側の表面にSn-Fe化合物、Sn-Ti化合物、Sn-Ni化合 20物等が存在していることが確認され、かつ、被覆層が基材表面から剥離していないことが確認された。

【0029】なお、比較例として、SUS304の薄板 状基材(厚さ0.15mm)の表面に厚さ10μmの緻 密カーボングラファイト成分の被覆層を形成した薄板、 SUS316、Tiの薄板状基材(厚さ0.15mm) のみの薄板をプレス成形してなる各種のセパレータを構成部材とする固体高分子型燃料電池の特性を、図9のグラフに併せて示す。

【0030】同図を参照すると、本試験例に係る燃料電池用セパレータにおいては、緻密カーボングラファイト製のセパレータとほぼ同等の特性が得られることが認められ、しかも、かかる特性は経時変化がほとんどないことが確認された。

#### 【図面の簡単な説明】

10 【図1】各種セパレータ材料の接触抵抗を示すグラフである。

【図2】金属製の薄板状基材の表面に厚さの異なるSn成分被覆層を有する各種セパレータ材料の接触抵抗を示すグラフである。

【図3】金属製の薄板状基材の表面に異なるSn成分被 覆層を有する各種セパレータ材料の接触抵抗を示すグラ フである。

【図4】金属製の薄板状基材の表面にSn成分被覆層を 有するセパレータ材料の加熱処理前後の断面組織を示す 顕微鏡写真である。

【図5】図4に示す加熱処理後のセパレータ材料における被覆層のX線回折のチャートである。

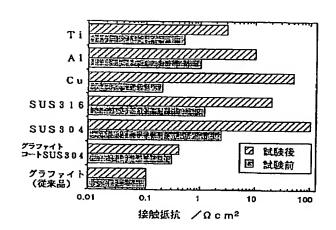
【図6】金属製の薄板状基材の表面にNiをコーティングした後にNi層の表面にSn成分の被覆層を形成してなるセパレータ材料の加熱処理前後の断面組織を示す顕微鏡写真である。

【図7】図6に示す加熱処理後のセパレータ材料における被覆層のX線回折のチャートである。

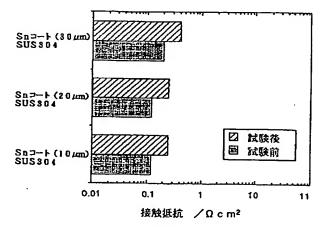
【図8】金属製の薄板状基材の表面にNiをコーティングした後にNi層の表面にSn成分の被覆層を形成してなるセパレータ材料の加熱処理後の断面組織を示す顕微鏡写真である。

【図9】各種材料からなるセパレータを構成部材とする 各種固体高分子型燃料電池の電池特性をグラフである。

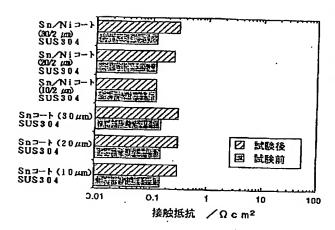
[図1]



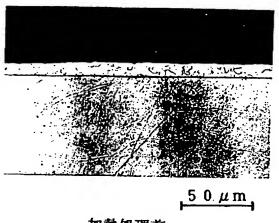
【図2】



【図3】

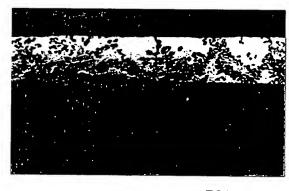


[図4]



加熱処理前

[図8]



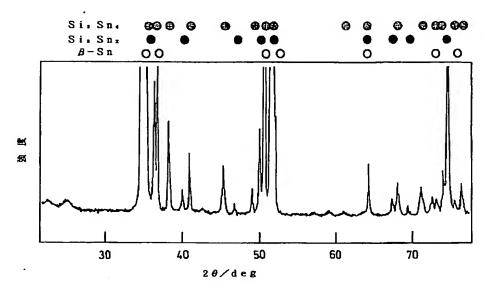
50 μm



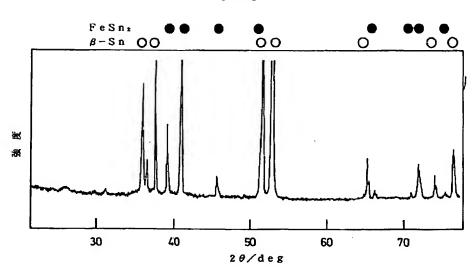
50 μm

加熱処理後

【図5】





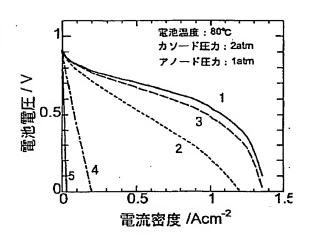


【図6】



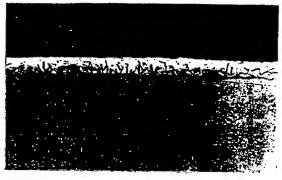
5 0 μm

加熱処理前



【図9】

- グラファイト(従来品)
  GrコートSUS304
  加熱処理した Sn/Niコート(10/2 μm)SUS304
- 4. Ti 5. SUS316



50 μm

加熱処理後

【手続補正書】

【提出日】平成9年11月19日

【手続補正1】

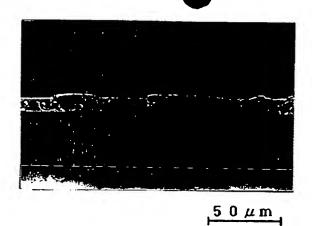
【補正対象書類名】図面

【補正対象項目名】図4

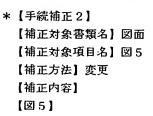
【補正方法】変更

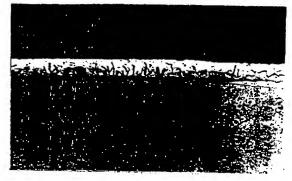
【補正内容】

【図4】

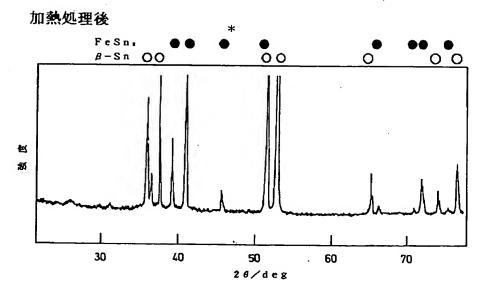


加熱処理前





50 μm

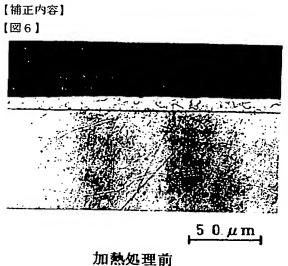


【手続補正3】 【補正対象書類名】図面

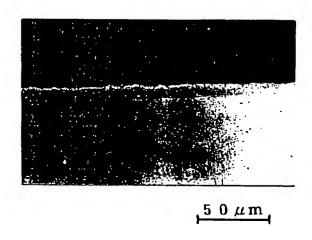
【補正対象項目名】図6 【補正方法】変更

【手続補正4】

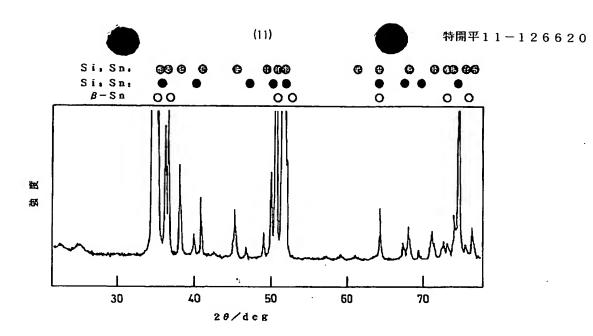
【補正対象書類名】図面 【補正対象項目名】図7 【補正方法】変更 【補正内容】 【図7】







加熱処理後



フロントページの続き

(12) 発明者 阿部 勝司 愛知県愛知郡長久手町大字長湫字横道41番 地の1株式会社豊田中央研究所内

(72) 発明者 朝岡 賢彦愛知県愛知郡長久手町大字長湫字横道41番地の1株式会社豊田中央研究所内



【公報種別】特許法第17条の2の規定による補正の掲載 【部門区分】第7部門第1区分 【発行日】平成11年(1999)12月14日

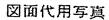
【公開番号】特開平11—126620 【公開日】平成11年(1999)5月11日 【年通号数】公開特許公報11—1267 【出願番号】特願平9—289633 【国際特許分類第6版】 HOIM 8/02

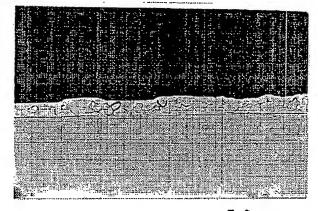
FI]

H01M 8/02 B

【手続補正書】 【提出日】平成10年12月28日 【手続補正1】 【補正対象書類名】図面 【補正対象項目名】図4

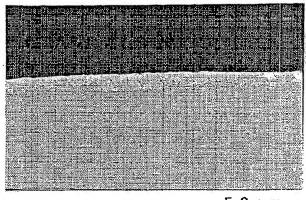
【補正方法】変更 【補正内容】 【図4】





 $50 \mu m$ 

加熱処理前

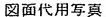


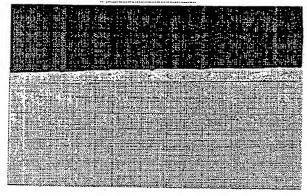
50 μm

加熱処理後

【補正方法】変更 【補正内容】 【図 6】

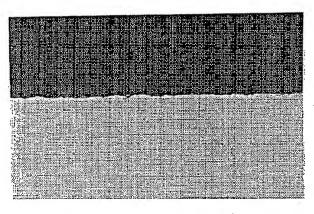
【手続補正2】 【補正対象書類名】図面 【補正対象項目名】図6





50 µm

加熱処理前



5 0 μm

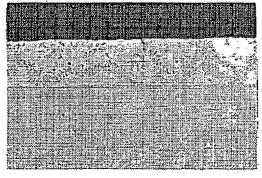
加熱処理後

【手続補正3】 【補正対象書類名】図面 【補正対象項目名】図8 【補正方法】変更

【補正内容】

【図8】





50 μm